# HGM-138-A

# IN THE UNITED STATES PATENT AND TRADEMARK OFFICE

Applicant:

Ito et al.

Serial Number:

Unknown

Filed:

Concurrently herewith

Group Art Unit:

Unknown

Examiner:

Unknown

Confirmation No.:

Unknown

Title:

SWASH PLATE TILTING ANGLE DETECTOR FOR A

SWASH PLATE PLUNGER TYPE HYDRAULIC UNIT

# TRANSMITTAL OF PRIORITY DOCUMENT

Commissioner For Patents PO Box 1450 Alexandria, VA 22313-1450

Sir:

In connection with the identified application, applicant encloses for filing a certified copy of: Japanese Patent Application No. 2003-096868, filed 31 March 2003, to support applicant's claim for Convention priority under 35 USC §119.

Respectfully submitted,

Customer Number 21828 Carrier, Blackman & Associates, P.C. 24101 Novi Road, Suite 100 Novi, Michigan 48375 16 March 2004

Joseph P. Carrier

Attorney for Applicant Registration No. 31,748

(248) 344-4422

I hereby certify that this correspondence is being deposited with the U.S. Postal Service as Express Mail Certificate ET986049555US in an envelope addressed to Mail Stop Patent Application, Commissioner For Patents, PO Box 1450, Alexandria VA 22313-1450 on 16 March 2004.

Dated: 16 March 2004

JPC/km enclosures

Kathryn MacKenzie



# 日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日 Date of Application:

2003年 3月31日

出 願 番 号 Application Number:

人

特願2003-096868

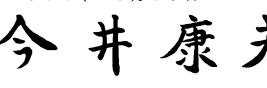
[ST. 10/C]:

[JP2003-096868]

出 願
Applicant(s):

本田技研工業株式会社

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office 2004年 1月19日







【書類名】

特許願

【整理番号】

H103074801

【提出日】

平成15年 3月31日

【あて先】

特許庁長官殿

【国際特許分類】

F16H 39/14

【発明者】

【住所又は居所】

埼玉県和光市中央1丁目4番1号 株式会社 本田技術

研究所内

【氏名】

伊藤 克彦

【発明者】

【住所又は居所】

埼玉県和光市中央1丁目4番1号 株式会社 本田技術

研究所内

【氏名】

藤本 靖司

【特許出願人】

【識別番号】

000005326

【氏名又は名称】

本田技研工業株式会社

【代理人】

【識別番号】

100092897

【弁理士】

【氏名又は名称】

大西 正悟

【手数料の表示】

【予納台帳番号】

041807

【納付金額】

21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】

明細書 1

【物件名】

図面 1

【物件名】

要約書 1

【プルーフの要否】

要



【書類名】 明細書

【発明の名称】 斜板プランジャ式油圧ユニットの斜板傾転角検出装置

【特許請求の範囲】

【請求項1】 回転自在に支持されるとともにその回転軸を囲む環状配列で軸方向に貫通する複数のプランジャ孔が形成されたシリンダと、前記プランジャ孔が形成されたシリンダと、前記プランジャストに摺動自在に嵌入配設された複数のプランジャと、前記プランジャの外端部が当接する斜板と、前記斜板を前記回転軸に直交する揺動軸を中心として傾転揺動自在に支持するとともに前記斜板および前記シリンダを囲んで設けられるケーシングとからなる斜板プランジャ式油圧ユニットにおいて、

前記斜板の傾転揺動角を検出する斜板傾転角検出装置が、前記ケーシングに取り付けられた角度検出器と、一端が前記傾転揺動軸と同軸に位置して前記斜板に接続されるとともに他端が前記角度検出器に接続されて配設された回転連結機構とからなり、

前記回転連結機構は、前記角度検出器における前記回転連結機構が接続される 部分の回転軸が前記傾転揺動軸に対して所定角度傾いても前記斜板の傾転揺動角 を前記角度検出器に伝達することができるように構成されていることを特徴とす る斜板プランジャ式油圧ユニットの斜板傾転角検出装置。

【請求項2】 前記回転連結機構が、前記傾転揺動軸と同軸に前記斜板に結合された第1連結ロッドと、前記回転検出器に接続された第2連結ロッドと、前記第1連結ロッドと前記第2連結ロッドとを連結するユニバーサルジョイントとからなることを特徴とする請求項1に記載の斜板プランジャ式油圧ユニットの斜板傾転角検出装置。

【発明の詳細な説明】

 $[0\ 0\ 0\ 1\ ]$ 

【発明の属する技術分野】

本発明は、斜板プランジャポンプ、斜板プランジャモータ等の斜板プランジャ 式油圧ユニットにおいて、斜板の傾転揺動角度を検出する斜板傾転角検出装置に 関する。

[0002]

2/



# 【従来の技術】

油圧ポンプと油圧モータを組み合わせた油圧式無段変速機は従来から種々の形式の構成が知られており、実用化されている。例を挙げれば、本出願人の提案による特許文献1および特許文献2に開示の油圧式無段変速機がある。これら特許文献に開示の油圧式無段変速機は、斜板プランジャポンプと、斜板プランジャモータと、斜板プランジャポンプの吐出口および吸入口を斜板プランジャモータの吸入口および吐出口に繋ぐ油圧閉回路とを有して構成され、エンジンによりポンプ斜板部材が駆動されるように構成され、ポンプシリンダとモータシリンダとが結合されて出力シャフト上に結合配設され、モータ斜板が回転規制されるとともにモータ斜板角度が可変調整可能となっている。

# [0003]

この油圧式無段変速機においては、ポンプシリンダとモータシリンダとを背中合わせにして結合し、この結合部分にポンプおよびモータ分配バルブ(ディストリビュータバルブ)を配設して、油圧閉回路を構成している。これらポンプおよびモータ分配バルブは、回転駆動されるポンプ斜板の回転に応じてポンプシリンダ内を往復移動されるポンププランジャからの吐出油を、モータシリンダ室内に供給してモータプランジャを押圧し、モータプランジャをモータ斜板に摺接して軸方向に移動させることによりモータシリンダを回転駆動するように構成されている。

#### $[0\ 0\ 0\ 4\ ]$

そして、モータ斜板角度を可変調整することにより、モータプランジャの往復移動ストローク、すなわちモータ容量を無段階に変化させ、モータシリンダの回転速度を無段階に変化させる無段変速制御が行われる。このようにして変速制御を行うときに、モータ斜板角度を検出し、この検出されたモータ斜板角度情報に基づいてモータ斜板角度調整制御を行うモータサーボ機構の作動制御が行われる。このため、モータ斜板角度の検出が必要であり、例えば、特許文献3に、ポテンショメータからなるレシオ検出センサがケーシングに取り付けられ、これにより斜板ホルダの回動角度を検出することが開示されている。

#### [0005]



【特許文献1】 特開平6-2753号公報 ·

【特許文献2】 特公平7-88884号公報

【特許文献3】 特開2001-343060号公報

[0006]

【発明が解決しようとする課題】

上記従来のレシオ検出センサ、すなわち、斜板角度検出器は、変速機ハウジングに取り付けられており、この検出器から延びる回転検出軸が斜板ホルダ(斜板揺動部材)に係合され、斜板の傾転揺動に応じて回動される斜板ホルダの回転を回転検出軸に伝達して斜板傾転角を検出するようになっていた。しかしながら、斜板角度検出器はケーシングに取り付けられるため、ケーシングにより支持された斜板揺動部材の揺動中心と斜板角度検出器の回転検出軸の中心とが若干ずれることがあり、回転検出軸が斜めになって取り付けられ、正確な角度検出が行われず、検出値に誤差が発生するおそれがあるため、中心のずれがないように管理する必要があった。

# [0007]

逆に言えば、斜板角度検出器の回転検出軸は斜板揺動部材の揺動中心と同軸に重なるようにして、斜板角度検出器をケーシングに取り付ける必要があり、その取り付け位置および取り付け角度が限定されることになり、レイアウト自由度が低くなるという問題がある。すなわち、最適な機器レイアウトを行おうとするときに、斜板角度検出器の取り付けを基準としてレイアウトを考える必要があり、レイアウト自由とが低いという問題がある。

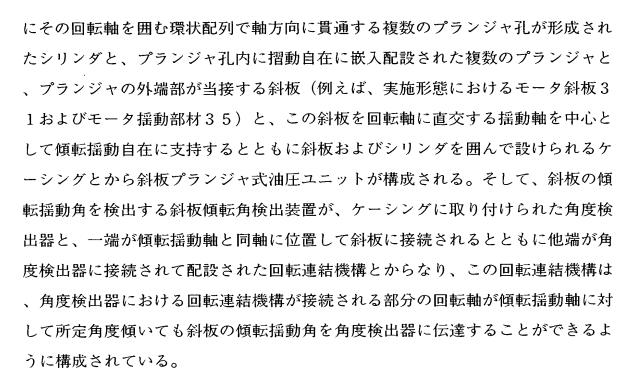
# [0008]

本発明はこのような問題に鑑みたもので、斜板角度検出器の検出精度を確保するための管理の必要性をなくし、取り付け位置の管理を容易にできるような構成の斜板プランジャ式油圧ユニットの斜板傾転角検出装置を提供することを目的とする。

[0009]

【課題を解決するための手段】

このような目的達成のため、本発明においては、回転自在に支持されるととも



# [0010]

なお、回転連結機構が、傾転揺動軸と同軸に斜板に結合された第1連結ロッドと、回転検出器に接続された第2連結ロッドと、第1連結ロッドと第2連結ロッドとを連結するユニバーサルジョイントとから構成されるのが好ましい。

#### $[0\ 0\ 1\ 1]$

このような構成の斜板プランジャ式油圧ユニットの斜板傾転角検出装置によれば、ケーシングに取り付けられた角度検出器と斜板とが、角度検出器の回転検出軸が斜板の傾転揺動軸に対して所定角度傾いてもその傾転揺動角を正確に角度検出器に伝達することができる回転連結機構(例えば、ユニバーサルジョイントを有した回転連結機構)を介して連結されているので、斜板の揺動中心と斜板角度検出器の回転検出軸の中心とが若干ずれるようなときでも、回転連結機構を介して斜板の傾転揺動角を角度検出器に正確に伝達し、正確な斜板角度検出を行うことができる。このため、斜板角度検出器の検出精度を確保するための管理の必要性がなくなり、取り付け位置の管理が容易となる。

#### $[0\ 0\ 1\ 2]$

#### 【発明の実施の形態】

以下、本発明の好ましい実施形態について、図面を参照して説明する。まず、

図2~図4に本発明に係る斜板傾転角検出装置を備えた油圧式無段変速機を有して構成される不整地走行用車両RTVを示している。この車両RTVは、内部にフレーム構造を有した車体80にパワーユニットPUを内蔵し、このパワーユニットPUの出力を受けて駆動される左右の前後輪FW,RWを有する。なお、車体80は、フロントガード81aを有して車体前部に位置するフロントフェンダ部81と、車体中央に上方に盛り上がって前後に延びた鞍部82と、鞍部82の左右下部に左右に延びて形成された左右ステップ部84,84と、リアガード85aを有して車体後部に位置するリアフェンダ部85とからなり、鞍部82に運転者が跨って座るシート83が設けられている。このように鞍部82を跨いでシート83に座った運転者は、左右ステップ部84に足を置き、前方に位置して左右に揺動操作可能な操舵ハンドル86を揺動操作するようになっている。なお、鞍部82の前方に燃料タンクFTが図1に示すように配設されている。

# $[0\ 0\ 1\ 3]$

鞍部82の内部にはパワーユニットPUが配設されており、このパワーユニットPUは、後述するように、エンジンEと、メインクラッチCLと、油圧式無段変速機CVTと、伝達ギヤ列GTとから構成される。エンジンEは、エアフィルターAFを介して吸入した空気と燃料タンクFTの燃料とを気化器Cにおいて混合して作られた混合気を吸気し、シリンダ内で燃焼させて回転駆動力を発生する。なお、エンジンEで燃焼されて排出される排気は、排気管EPから消音器Mを通って排出される。

#### $[0\ 0\ 1\ 4]$

エンジンEの回転駆動力はクランクシャフトから、メインクラッチCL、油圧 式無段変速機CVTおよび伝達ギヤ列GTを介して変速されて伝達され、前後の プロペラシャフトFP, RPに出力される。前プロペラシャフトFPはフロント ディファレンシャル機構FDに繋がり、前プロペラシャフトFPに出力された回 転駆動力は、フロントディファレンシャル機構FDから左右のフロントアクスルシャフトFAを介して左右の前輪FWに伝達されて前輪FWが駆動される。後プロペラシャフトRPはリアディファレンシャル機構RDに繋がり、後プロペラシャフトRPに出力された回転駆動力は、リアディファレンシャル機構RDから左

6/

右のリアアクスルシャフトRAを介して左右の後輪RWに伝達されて後輪RWが 駆動される。

# [0015]

上記パワーユニットPUについて、図5を参照して説明する。パワーユニットPUは、回転駆動力を発生するエンジンEと、その回転駆動力の伝達制御を行うメインクラッチCLと、メインクラッチCLを介して伝達された回転駆動力を無段階に変速する油圧式無段変速機CVTと、この油圧式無段変速機CVTの出力回転の方向切換および伝達を行う伝達ギヤ列GTとを有して構成される。なお、このパワーユニットPUは、エンジンクランクシャフトが車体前後に延びるようにして、鞍部82の内部に配設されている。

# [0016]

エンジンEは、ヘッド部に給排気バルブ1a,1bを有したシリンダ1内にピストン2を配設して構成される。エンジンEにおいては上述のように、エアフィルターAFを介して吸入した空気と燃料タンクFTの燃料とを気化器Cにおいて混合して混合気を作り、この混合気を吸気バルブ1aを所定タイミングで開放してシリンダ室内に吸入し、これをシリンダ室内で燃焼させてピストン2を往復動させ、このピストン2の往復運動が連結ロッド2aを介してクランク部3aに伝達され、クランクシャフト3が回転駆動される。クランクシャフト3の端部にはメインクラッチCLが設けられており、クランクシャフト3の上に回転自在に配設された入力駆動ギヤ4とクランクシャフト3との係脱制御が行われる。このため、メインクラッチCLの係脱制御に応じて入力駆動ギヤ4にクランクシャフト3の回転駆動力が伝達される。なお、メインクラッチCLは、例えば、遠心クラッチからなる。

#### $[0\ 0\ 1\ 7]$

油圧式無段変速機CVTは斜板プランジャ式の油圧ポンプPと斜板プランジャ式の油圧モータMとを有して構成される。斜板プランジャ式の油圧ポンプPを構成するポンプケーシングに結合された入力従動ギヤ5が上記入力駆動ギヤ4と噛合しており、エンジンEの回転駆動力が入力従動ギヤ5に伝達されてポンプケーシングが回転駆動される。油圧式無段変速機CVTの詳細は後述するが、この油

圧式無段変速機CVTにより無段階に変速された出力回転は、変速機出力シャフト6に出力されるように構成されている。

#### [0018]

変速機出力シャフト6には、上記伝達ギヤ列GTを構成する変速機出力ギヤ11が結合されており、変速機出力シャフト6の回転は変速機出力ギヤ11から伝達ギヤ列GTを介して伝達される。伝達ギヤ列GTは、変速機出力シャフト6と平行に配設されたカウンターシャフト15およびアイドラーシャフト13を有する。カウンターシャフト15には、前進ギヤ12および後進ギヤ14が回転自在に配設されており、出力駆動ギヤ17が結合配設されている。一方、アイドラシャフト13には第1アイドラギヤ13aおよび第2アイドラギヤ13bが結合配設されている。前進ギヤ12は変速機出力ギヤ11と噛合し、第1アイドラギヤ13aも変速機出力ギヤ11と噛合し、第2アイドラギヤ13bは後進ギヤ14と噛合している。

#### [0019]

前進ギヤ12および後進ギヤ14にはそれぞれ、内歯クラッチギヤ12aおよび14aが設けられ、前進ギヤ12と後進ギヤ14の間にカウンターシャフト15と一体回転して軸方向に移動可能なクラッチスリーブ16が設けられている。クラッチスリーブ16の外周には外歯クラッチギヤ16aが形成されており、クラッチスリーブ16を軸方向に移動させて内歯クラッチギヤ12a,14aと選択的に噛合するように構成されており、ドグ歯クラッチが構成されている。なお、このクラッチスリーブ16は運転者の前進側および後進側へのシフトレバー操作に応じて軸方向に移動されるようになっている。

#### [0020]

運転者が前進側へのシフトレバー操作を行うと、クラッチスリーブ16は図において左方向に移動され、外歯クラッチギヤ16aは内歯クラッチギヤ12aと 噛合して前進ギヤ12がカウンターシャフト15と結合される。このため、この 状態では、変速機出力ギヤ11の回転は前進ギヤ12からカウンターシャフト15に伝達され、出力駆動ギヤ17が回転駆動される。

# [0021]

8/

一方、運転者が後進側へのシフトレバー操作を行うと、クラッチスリーブ16は図において右方向に移動され、外歯クラッチギヤ16aは内歯クラッチギヤ14aと噛合して後進ギヤ14がカウンターシャフト15と結合される。この状態では、変速機出力ギヤ11の回転は第1アイドラギヤ13aからアイドラシャフト13を介して第2アイドラギヤ13bに伝達され、さらに第2アイドラギヤ13bからこれと噛合する後進ギヤ14を介してカウンターシャフト15に伝達され、出力駆動ギヤ17が回転駆動される。なお、このときの出力駆動ギヤ17の回転方向は上記前進側のシフトレバー操作の場合に対して逆方向(後進方向)となる。

# [0022]

出力駆動ギヤ17は、ドライブシャフト19に結合されて取り付けられた出力 従動ギヤ18と噛合しており、出力駆動ギヤ17の回転は出力従動ギヤ18を介 してドライブシャフト19に伝達される。ドライブシャフト19の前端は前プロ ペラシャフトFPに繋がれ、ドライブシャフト19の後端は後プロペラシャフト RPに繋がれており、ドライブシャフト19に伝達された回転駆動力は前後プロ ペラシャフトFP, RPに伝達され、上述したように前後輪FW, RWが駆動される。

### [0023]

次に、上記油圧式無段変速機CVTについて、図1および図6~図8を参照して説明する。油圧式無段変速機CVTは斜板プランジャ式の油圧ポンプPと斜板プランジャ式の油圧モータMとを有して構成され、変速機出力シャフト6がその中心を貫通して延びて配設されている。なお、変速機出力シャフト6は変速機ハウジングHSGに対してボールベアリング7a,7bにより回転自在に支持されている。

#### [0024]

油圧ポンプPは、変速機出力シャフト6の上にこれと同軸且つ相対回転自在に 配設されたポンプケーシング20と、ポンプケーシング20の内部にポンプケー シング20の回転中心軸に対して所定角度傾いて配設されたポンプ斜板部材21 と、このポンプ斜板部材21と対向して配設されたポンプシリンダ22と、ポン プシリンダ22においてその中心軸を囲む環状配列で軸方向に延びて形成された 複数のポンププランジャ孔22a内に摺動自在に配設された複数のポンププランジャ23とから構成される。ポンプケーシング20は、変速機出力シャフト6の上にベアリング8aにより回転自在に支持されるとともに変速機ハウジングHS Gに対してベアリング8bにより回転自在支持されている。ポンプ斜板部材21は、ポンプケーシング20に対してベアリング21a,21bにより上記所定角度傾いた軸を中心として回転自在に配設されている。ポンプシリンダ22は、ベアリング22cにより、ポンプケーシング20に対して同軸上で相対回転自在に支持されている。

#### [0025]

ポンプケーシング20の外周には、ボルト5aにより締結されて入力従動ギヤ5が取り付けられている。また、ポンププランジャ23の外側端部は外方に突出してポンプ斜板部材21の斜板面21aに当接係合され、ポンププランジャ孔22a内に位置する内側端部は後述する分配バルブ50のバルブボディ51と対向してポンププランジャ孔22a内にポンプ油室23aを形成する。なお、ポンププランジャ孔22aの端部にはポンプ吐出口および吸入口として作用するポンプ開口22bが形成されている。上述したように入力従動ギヤ5が回転駆動されるとポンプケーシング20が回転駆動され、その内部に配設されたポンプ斜板部材21がポンプケーシング20の回転に伴って揺動され、ポンププランジャ23は斜板面21aの揺動移動に応じてポンププランジャ孔22a内を往復移動し、ポンプ油室23aの内部の作動油を圧縮したり、膨張させたりする。

#### [0026]

油圧モータMは、変速機ハウジングHSGに結合されて固定保持されたモータケーシング30と、モータケーシング30の内面に形成された支持球面30bに摺接して支持され、変速機出力シャフト6の中心軸に対して直角方向(紙面に垂直な方向)に延びる揺動中心Oを中心として揺動自在に支持されたモータ揺動部材35と、モータ揺動部材35内にベアリング31a,31bにより回転自在に支持されて配設されたモータ斜板部材31と、このモータ斜板部材31と対向するモータシリンダ32と、モータシリンダ32においてその中心軸を囲む環状配

列で軸方向に貫通形成された複数のモータプランジャ孔32a内に摺動自在に配設された複数のモータプランジャ33とから構成される。なお、モータシリンダ32はその外周部においてベアリング32cを介してモータケーシング30により回転自在に支持されている。

# [0027]

モータプランジャ33の外側端部は外方に突出してモータ斜板部材31の斜板面31aに当接係合され、プランジャ孔32a内に位置する内側端部はバルブボディ51と対向してモータプランジャ孔32a内にモータ油室33aを形成する。なお、モータプランジャ孔32aの端部にはモータ吐出口および吸入口として作用するモータ開口32bが形成されている。モータ揺動部材35の端部が外径側に突出して形成されたアーム部35aは径方向外方に突出してモータサーボ機構SVに連結されており、モータサーボ機構SVによりアーム部35aが図における左右に移動する制御が行われ、モータ揺動部材35を揺動中心Oを中心として揺動させる制御が行われる。このようにモータ揺動部材35が揺動されると、その内部に回転自在に支持されたモータ斜板部材31も一緒に揺動され、その斜板角度が変化する。

# [0028]

ポンプシリンダ22およびモータシリンダ32の間に分配バルブ50が配設されている。この分配バルブ50のバルブボディ51は、ポンプシリンダ22及びモータシリンダ32の間に挟持されて一体結合され、且つ変速機出力シャフト6に結合されている。このため、ポンプシリンダ22、分配バルブ50、モータシリンダ32および変速機出力シャフト6は一体回転する。

### [0029]

その符号を特に図7に分かりやすく示すように、分配バルブ50を構成するバルブボディ51内には、径方向に延びて円周方向に等間隔で形成された複数のポンプ側スプール孔51aおよび複数のモータ側スプール孔51bが2列に並んで形成されている。ポンプ側スプール孔51a内にポンプ側スプール53が、モータ側スプール孔51b内にモータ側スプール55がそれぞれ摺動自在に配設されている。

# [0030]

ポンプ側スプール孔51aはポンププランジャ孔22aに対応して形成されており、バルブボディ51に、それぞれ対応するポンプ開口22b(ポンプ油室23a)とポンプ側スプール孔51aとを連通する複数のポンプ側連通路51cが形成されている。モータ側スプール孔51bはモータプランジャ孔32aに対応して形成されており、バルブボディ51に、それぞれ対応するモータ開口32b(モータ油室33a)とモータ側スプール孔51bとを連通する複数のモータ側連通路51dが形成されている(図1参照)。

# [0031]

分配バルブ50においてはさらに、ポンプ側スプール53の外周端部を囲む位置にポンプ側カムリング52が配設され、モータ側スプール55の外周端部を囲む位置にモータ側カムリング54が配設されている。ポンプ側カムリング52は、ポンプケーシング20の先端内面にその回転中心軸から偏心して形成された偏心内周面20a内に取り付けられており、ポンプケーシング20と一体に回転される。モータ側カムリング54はモータケーシング30の先端内面にモータシリンダ32の回転中心軸から偏心して形成された偏心内周面30a内に取り付けられている。なお、ポンプ側カムリング52の内周面にポンプ側スプール53の外周端が相対回転自在に係止されており、モータ側カムリング54の内周面にモータ側スプール55の外周端が相対回転自在に係止されている。

#### $[0\ 0\ 3\ 2]$

バルブボディ51の内周面と変速機出力シャフト6の外周面との間に内側通路56が形成されており、ポンプ側スプール孔51aおよびモータ側スプール孔51bの内周端部がこの内側通路56に連通している。また、バルブボディ51内にはポンプ側スプール孔51aとモータ側スプール孔51bとを連通する外側通路57が形成されている。

### [0033]

ここで、上記構成の分配バルブ50の作動について説明する。エンジンEの駆動力が入力従動ギヤ5に伝達されてポンプケーシング20が回転駆動されると、この回転に応じてポンプ斜板部材21が揺動する。このため、ポンプ斜板部材2

1の斜板面21 a に当接係合されたポンププランジャ23は、ポンプ斜板部材2 1の揺動によってポンププランジャ孔22 a 内を軸方向に往復移動され、ポンププランジャ23の内方への移動に応じてポンプ油室23 a からポンプ開口22 b を通って作動油が吐出され、且つ外方への移動に応じてポンプ開口22 b を通ってポンプ室23 a 内に作動油が吸入される。

# [0034]

このとき、ポンプケーシング20の端部に取り付けられたポンプ側カムリング52はポンプケーシング20とともに回転されるが、ポンプ側カムリング52はポンプケーシング20の回転中心に対して偏心して取り付けられているため、ポンプ側カムリング52の回転に応じてポンプ側スプール53がポンプ側スプール孔51a内を径方向に往復動される。このようにポンプ側スプール53が在復動され、図1の上半分側に示すようにポンプ側スプール53が内径側に移動されるとスプール溝53aを介してポンプ側連通路51cと外側通路57とが連通し、図1の下半分側に示すようにポンプ側スプール53が外径側に移動されるとスプール溝53aを介してポンプ側通路51cと内側通路56とが連通する。

# [0035]

ここで、ポンプケーシング20の回転に伴って斜板部材21が揺動されてポンププランジャ23が往復移動されるときに、ポンププランジャ23が最も外側に押し出された位置(これを下死点と称する)から最も内側に押し込まれた位置(これを上死点と称する)まで移動されるポンプケーシング20の半回転において、ポンプ側カムリング52はポンプ側スプール53を内径側に移動させ、ポンププランジャ23が上死点から下死点まで移動されるポンプケーシング20の半回転において、ポンプ側カムリング52はポンプ側スプール53を外径側に移動させるように、偏心取り付け位置が設定されている。

### [0036]

この結果、ポンプケーシング20の回転に伴ってポンププランジャ23が下死 点から上死点に移動してポンプ油室23a内の作動油がポンプ開口22bから吐 出されると、この作動油はポンプ側連通路51cを通って外側通路57内に送出 される。一方、ポンプケーシング20の回転に伴ってポンププランジャ23が上 死点から下死点に移動するときには、内側通路 5 6 内の作動油がポンプ側連通路 5 1 c およびポンプ開口 2 2 b を通ってポンプ油室 2 3 a 内に吸入される。この ことから分かるように、ポンプケーシング 2 0 が回転駆動されると、外側通路 5 7 には油圧ポンプ P から吐出された作動油が供給され、内側通路 5 6 からは油圧ポンプ P に作動油が吸入される。

# [0037]

一方、モータケーシング30の端部に取り付けられたモータ側カムリング54 もモータケーシング30の回転中心に対して偏心して取り付けられているため、 モータシリンダ32が回転されるとその回転に応じてモータ側スプール55がモ ータ側スプール孔51b内を径方向に往復動される。このようにモータ側スプール55が存復動され、図1の上半分側に示すようにモータ側スプール55が内径側に移動されるとスプール溝55aを介してモータ側連通路51dと外側通路57とが連通し、図1の下半分側に示すようにモータ側スプール55が外径側に移動されるとスプール溝55aを介してモータ側通路51dと内側通路56とが連通する。

# [0038]

ここで、上述したように、油圧ポンプPから吐出された作動油が外側通路57 に送られており、この作動油はモータ側連通路51 dからモータ開口32 bを通ってモータ油室33 a内に供給され、モータプランジャ33は軸方向外方に押圧される。このように軸方向外方への押圧力を受けるモータプランジャ33の外側端部が図1のようにモータ揺動部材35が揺動された状態のモータ斜板部材31 における上死点から下死点に至る部分に摺接するように構成されており、この軸方向外方への押圧力によりモータプランジャ33がモータ斜板部材31に沿って上死点から下死点まで移動するようにモータシリンダ32が回転駆動される。

### [0039]

このような回転駆動を行わせるために、モータシリンダ32の回転に伴ってモータプランジャ33がモータ斜板部材31の傾斜に沿って往復移動されるときに、モータプランジャ33が最も外側に押し出された位置(下死点)から最も内側に押し込まれた位置(上死点)まで移動されるモータシリンダ32の半回転にお

いて、モータ側カムリング54はモータ側スプール55を外径側に移動させ、モータプランジャ33が上死点から下死点まで移動されるモータシリンダ32の半回転において、モータ側カムリング54はモータ側スプール55を外径側に移動させるように、モータ側カムリング54の偏心取り付け位置が設定されている。

# [0040]

このようにしてモータシリンダ32が回転駆動されると、この回転に応じてモータプランジャ33がモータ斜板部材31に沿って下死点から上死点まで移動するときに内方に押されて移動し、モータ油室33a内の作動油がモータ開口32bからモータ側連通路51dを通って内側通路56に送られる。このようにして内側通路56に送られた作動油は、上述したように、ポンプ側連通路51cおよびポンプ開口22bを通ってポンプ油室23a内に吸入される。

# [0041]

以上の説明から分かるように、エンジンEの回転駆動力を受けてポンプケーシング20が回転駆動されると、油圧ポンプPから外側通路57に作動油が吐出され、これが油圧モータMに送られてモータシリンダ32を回転駆動する。モータシリンダ32を回転駆動した作動油は内側通路56に送られ、内側通路56から油圧ポンプPに吸入される。このように油圧ポンプPと油圧モータMとを繋ぐ油圧閉回路が分配バルブ50により構成され、油圧ポンプPの回転に応じて油圧ポンプPから吐出された作動油が油圧閉回路を介して油圧モータMに送られてこれが回転駆動され、さらに油圧モータMの駆動を行って吐出された作動油は油圧閉回路を介して油圧ポンプPに戻される。

#### [0042]

このとき、ポンプシリンダ22とモータシリンダ32は変速機出力シャフト6に結合されて一体回転するため、上記のようにモータシリンダ32が回転駆動されるとポンプシリンダ22も一緒に回転し、ポンプケーシング20とポンプシリンダ22との相対回転速度が小さくなる。このため、ポンプケーシング20の回転速度Niと、変速機出力シャフト6の回転速度No(すなわち、ポンプシリンダ22およびモータシリンダ32の回転速度)との関係は、ポンプ容量Vpおよびモータ容量Vmとに対して次式(1)のようになる。

[0043]

【数1】

$$V p \cdot (N i - N o) = V m \cdot N o \qquad (1)$$

[0044]

モータ容量Vmは、モータサーボ機構SVによりモータ揺動部材35を揺動させる制御により無段階に変化させることが可能である。このため、上記式(1)においてポンプ斜板部材21の回転速度Niが一定とした場合、モータ容量Vmを無段階に変化させる制御を行うと変速機出力シャフト6の回転が無段階に変速する変速制御が行われる。

### [0045]

モータ揺動部材 35の揺動角度を小さくする制御を行うと、モータ容量 V mは小さくなり、上記式(1)の関係においてポンプ容量 V p は一定で、ポンプ斜板部材 21 の回転速度 N i が一定とした場合、変速機出力シャフト 6 の回転がポンプ斜板部材 21 の回転速度 N i に近づくように増速される制御、すなわち、トップ変速段への無段階変速制御となる。そして、モータ斜板角度が零、すなわち直立状態となった時点で、理論的には N i = N o N の変速比(トップ変速比)となり、油圧ロック状態となってポンプケーシング 2 O がポンプシリンダ 2 2 、モータシリンダ 3 2 および変速機出力シャフト 6 と一体回転して機械的な動力伝達がなされる。

### [0046]

上記のようにモータ容量を無段階に変化させる制御はモータ揺動部材35を揺動させてモータ斜板角度を可変制御することにより行われるが、このようにモータ揺動部材35を揺動させるためのモータサーボ機構SVについて、主として図6を参照して、以下に説明する。

#### [0047]

モータサーボ機構SVは、モータ揺動部材35のアーム部35aの近傍に位置して変速機出力シャフト6と平行に延び、ベアリング60a,60bにより変速機ハウジングHSGに対して回転自在に支持されたボールネジシャフト61と、このボールネジシャフト61の外周に形成された雄ネジ61aに螺合して配設さ

れたボールナット62とを有する。なお、ボールナット62の内周にはケージによりネジ状に並んで保持された多数のボールによりボール雌ネジ62aが形成されており、このボール雌ネジ62aが雄ネジ61aに螺合する。ボールナット62はモータ揺動部材35のアーム部35aと連結されており、ボールネジシャフト61を回転駆動するとボールナット62がこのシャフト61上を左右に移動され、モータ揺動部材35が揺動される。

# [0048]

このようにボールネジシャフト61を回転駆動するために、変速機ハウジング HSGの外側面に斜板制御モータ(電気モータ)67が取り付けられている。この斜板制御モータ67の駆動軸67aはカップリング66を介してスペーサシャフト65と連結されている。スペーサシャフト65は、変速機ハウジングHSG 内を変速機出力シャフト6と平行に延び、入力従動ギヤ5の外周を超えて上記ボールネジシャフト61の端部近傍まで延びており、変速機ハウジングHSGにより回転自在に支持されている。一方、スペーサシャフト65と平行に延びるアイドルシャフト64cが変速機ハウジングHSGに支持されて配設されており、このアイドルシャフト64cの上にアイドルギヤ部材64が回転自在に取り付けられている。

#### [0049]

スペーサシャフト65の先端には第1ギヤ65aが形成されており、これがアイドルギヤ部材64に一体に設けられた第2ギヤ64bと噛合している。また、アイドルギヤ部材64に一体に設けられた第3ギヤ64aは上記ボールネジシャフト61の端部に結合されて取り付けられた第4ギヤ63と噛合している。このため、斜板制御モータ67の回転駆動制御を行って駆動軸67aを回転させると、この回転がアイドルギヤ部材64を介して第4ギヤ部材63に伝達され、ボールネジシャフト61を回転駆動させ、ボールナット62がこのシャフト61上を左右に移動され、モータ揺動部材35を揺動させる制御が行われる。

# [0050]

このようにしてモータ揺動部材35を揺動させる制御を行うときに、モータ揺動部材35の実際の傾転揺動角度を正確に検出し、このように検出された傾転揺

動角度情報に基づいて、斜板制御モータ67の駆動制御が行われる。このため、 モータ揺動部材35の実際の傾転揺動角度を正確に検出することが重要であり、 これを検出する斜板傾転角検出装置について、図8を参照して説明する。

### [0051]

図8は、油圧式無段変速機CVTを、モータ揺動部材35の揺動中心軸Oを通るとともに変速機出力シャフト6の回転中心軸を通る面に沿って断面した図である。モータ揺動部材35の側端における揺動中心軸Oを通る部分にシャフト係止部材36が固設されている。また、変速機ハウジングHSGにはポテンショメータからなる角度検出器37が取り付けられており、この角度検出器37は検出信号を取り出すための電気コネクタ37aを有している。そして、シャフト係止部材36と角度検出器37(検出器の検出軸)とを連結して回転連結機構40が配設されている。

# [0052]

この回転連結機構40を図9に示しており、シャフト係止部材36に係合する係合部41aを有した第1連結ロッド41と、角度検出器37に係合する係合部42aを有した第2連結ロッド42とを、ピン43により図示のように互いに揺動可能に連結されている。このピン43は緩嵌合されて連結されており、第1連結ロッド41に対して第2連結ロッド42が傾いて連結できるようになっている。なお、このようにピン43による連結に代えて、球面継手等、他の形式のユニバーサルジョイント機構を用いても良い。さらに、回転連結機構を全体として可撓性を有した(フレキシブルな)ロッドもしくはシャフト状の部材(例えば、ゴムチューブ)により構成しても良い。特に、この回転連結機構を等速ジョイントから構成すれば、第1連結ロッド41に対して第2連結ロッド42が大きく傾いていても回転が正確に伝達されて検出されるので、角度検出器37をケーシングに取り付ける際に、その取付位置および取付角度の制限が小さく、レイアウトの自由度が高い。

#### [0053]

このように回転連結機構40を構成する第1連結ロッド41がシャフト係止部材36に係合されてモータ揺動部材35の揺動に応じて回転され、第2連結ロッ

ド42はピン43により第1連結ロッド41に連結されてこれと一体回転し、角度検出器37にこの回転を伝達し、これによりモータ揺動部材35の揺動角、すなわち、モータ斜板31の斜板角度が検出される。このとき、第1連結ロッド41に対して第2連結ロッド42がある程度傾くことが許容されるため、モータ揺動部材35の傾転揺動中心軸Oに対して変速機ハウジングHSGに取り付けられた角度検出器37の検出軸中心が若干傾いていても、モータ揺動部材35の傾転揺動を角度検出器37に正確に且つスムーズに伝達して、正確な傾転揺動角度(斜板角度)の検出を行うことができる。また、角度検出器37の取り付け位置精度要求が若干粗くても良いので、角度検出器37のレイアウト自由度が高い。

### [0054]

ところで、上記のように油圧閉回路を介して油が流れて油圧ポンプPと油圧モータMとの間で油圧力の伝達が行われるときに、油圧閉回路からの油の漏れおよびポンプ及びモータプランジャ孔22a,32aとポンプおよびモータプランジャ23,33との嵌合部からの油の漏れが発生する。このため、変速機出力シャフト6に軸方向に延びてチャージ油供給孔6aが形成されており、これが、図7に示すように、変速機出力シャフト6に形成された油路6bおよびポンプシリンダ22に形成された油路51eを介して、ポンプシリンダ22内に配設された第1チェックバルブCV1と繋がり、さらに、第1チェックバルブCV1から油路51fを介して内側通路56に繋がっている。このため、図示しないチャージ油供給源からチャージ油供給孔6aに供給されたチャージ油が、必要に応じて第1チェックバルブCV1を通って内側通路56に供給される。

#### [0055]

なお、チャージ油供給孔6aは、変速機出力シャフト6に形成された油路6cおよびポンプシリンダ22に形成された油路51gを介して、ポンプシリンダ22内に配設された第2チェックバルブCV2と繋がり、さらに、第2チェックバルブCV2から油路51hを介して外側通路57に繋がっている。このため、チャージ油供給孔6aに供給されたチャージ油は、必要に応じて第2チェックバルブCV2を通って外側通路57に供給される。

# [0056]

上記の油圧ポンプPおよび油圧モータMの作動説明から分かるように、通常の 走行状態すなわち油圧ポンプPからの作動油供給を受けて油圧モータMが回転駆動される状態では、外側通路57内が高圧で内側通路56内が低圧となるため、 第1チェックバルブCV1を介して内側通路56内にチャージ油供給が行われる。しかしながら、エンジンブレーキ作用を行わせて走行している状態では、外側 通路57内が低圧で内側通路56内が高圧となるため、第2チェックバルブCV2を介して外側通路57内にチャージ油供給が行われる。

# [0057]

図8に示すように、ポンプシリンダ22内には第1および第2リリーフバルブRV1,RV2も配設されている。まず、第1リリーフバルブRV1は、外側通路57と内側通路56とを繋いで配設され、外側通路57内の油圧が所定圧以上となると開放して内側通路56に逃がし、外側通路57内の油圧が過度に高くなるのを防止する。第2リリーフバルブRV2は、内側通路56と外側通路57とを繋いで配設され、内側通路56内の油圧が過度に高くなるのを防止する。

### [0058]

#### 【発明の効果】

以上説明したように、本発明によれば、斜板の傾転揺動角を検出する斜板傾転 角検出装置が、ケーシングに取り付けられた角度検出器と、一端が傾転揺動軸と 同軸に位置して斜板に接続されるとともに他端が角度検出器に接続されて配設さ れた回転連結機構とからなり、この回転連結機構は、角度検出器における回転連 結機構が接続される部分の回転軸が傾転揺動軸に対して所定角度傾いても斜板の 傾転揺動角を正確に角度検出器に伝達することができるように構成されている( 例えば、傾転揺動軸と同軸に斜板に結合された第1連結ロッドと、回転検出器に 接続された第2連結ロッドと、第1連結ロッドと第2連結ロッドとを連結するユ ニバーサルジョイントとから構成されている)ので、斜板の揺動中心と斜板角度 検出器の回転検出軸の中心とが若干ずれるようなときでも、回転連結機構を介し て斜板の傾転揺動角を角度検出器に正確に伝達し、正確な斜板角度検出を行うこ とができる。このため、斜板角度検出器の検出精度を確保するための管理の必要 性がなくなり、取り付け位置の管理が容易となる。

# 【図面の簡単な説明】

#### 図1

本発明に係る斜板傾転角検出装置を備えた油圧式無段変速機の断面図である。

#### [図2]

上記油圧式無段変速機を有した不整地走行用車両の側面図である。

### 【図3】

上記油圧式無段変速機を有した不整地走行用車両の平面図である。

#### 【図4】

上記油圧式無段変速機を有した不整地走行用車両の背面図である。

#### 【図5】

上記油圧式無段変速機を有して構成されるパワーユニットの動力伝達経路構成 を示す概略図である。

#### 図6】

上記油圧式無段変速機の断面図である。

#### 【図7】

上記油圧式無段変速機の断面図である。

#### 【図8】

上記油圧式無段変速機の断面図である。

#### 【図9】

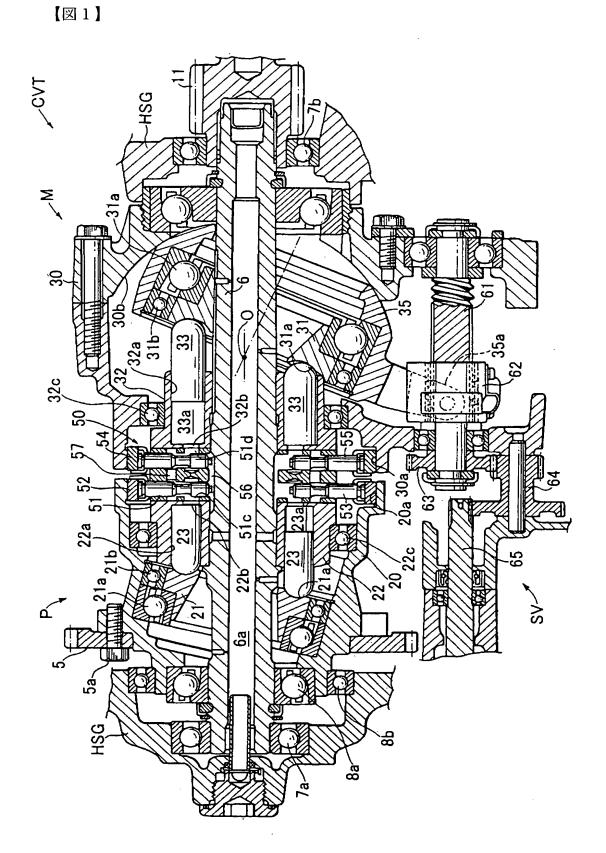
本発明に係る斜板傾転角検出装置を構成する回転連結機構の断面図である。

#### 【符号の説明】

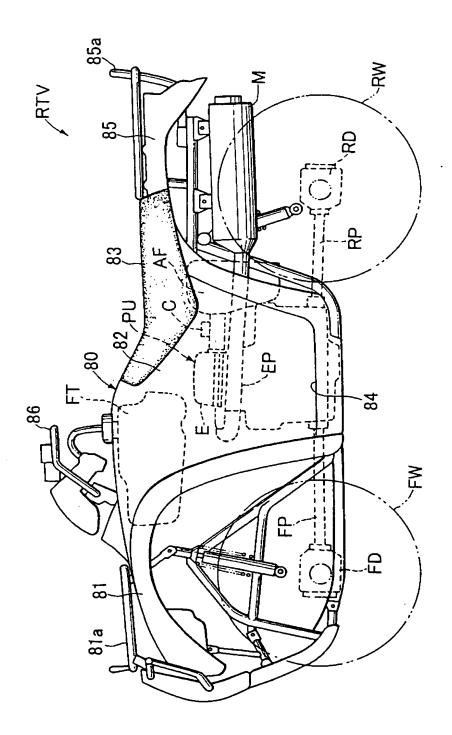
- 30 モータケーシング
- 31 モータ斜板部材
- 32 モータシリンダ
- 33 モータプランジャ
- 35 モータ揺動部材
- 36 シャフト係止部材
- 37 角度検出器

- 40 回転連結機構
- 41 第1連結ロッド
- 42 第2連結ロッド
- 67 斜板制御モータ

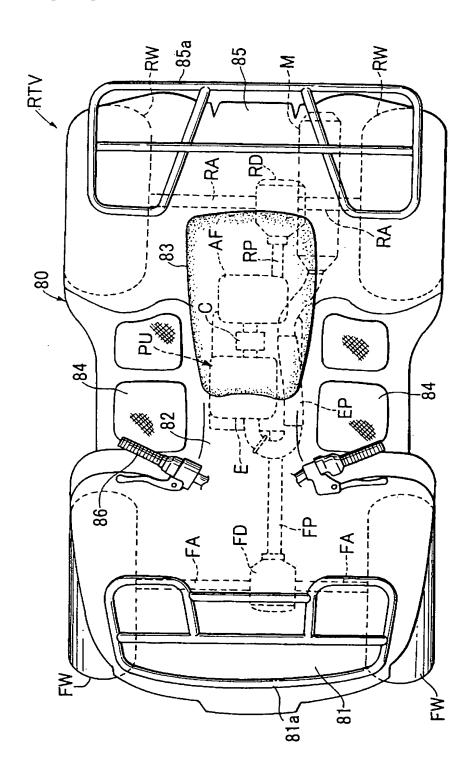
【書類名】 図面



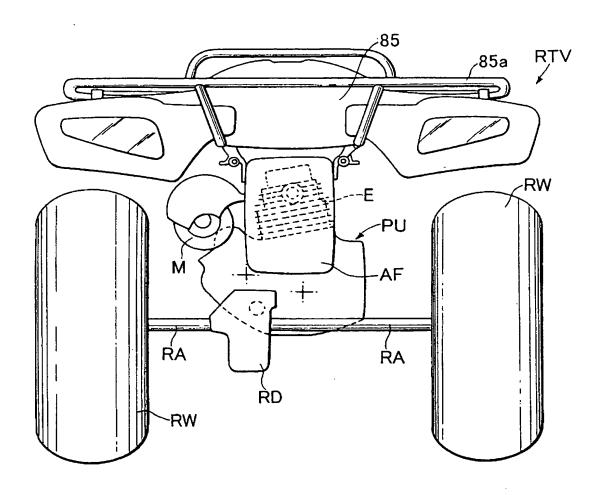
[図2]



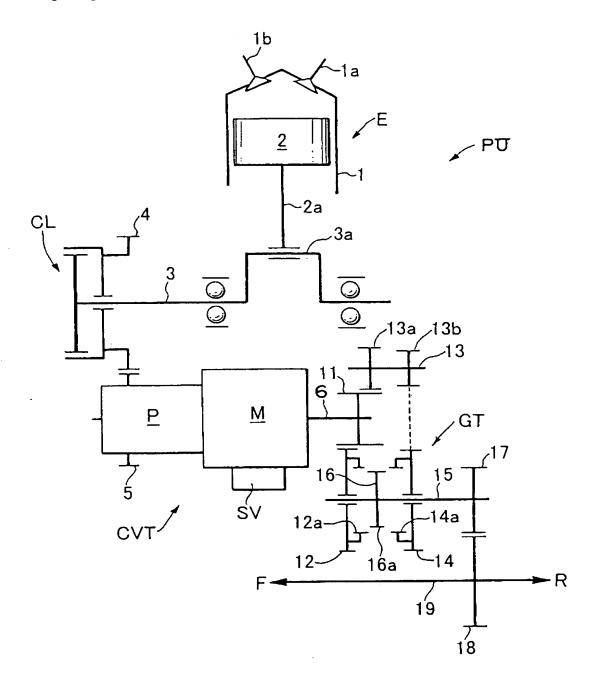
【図3】



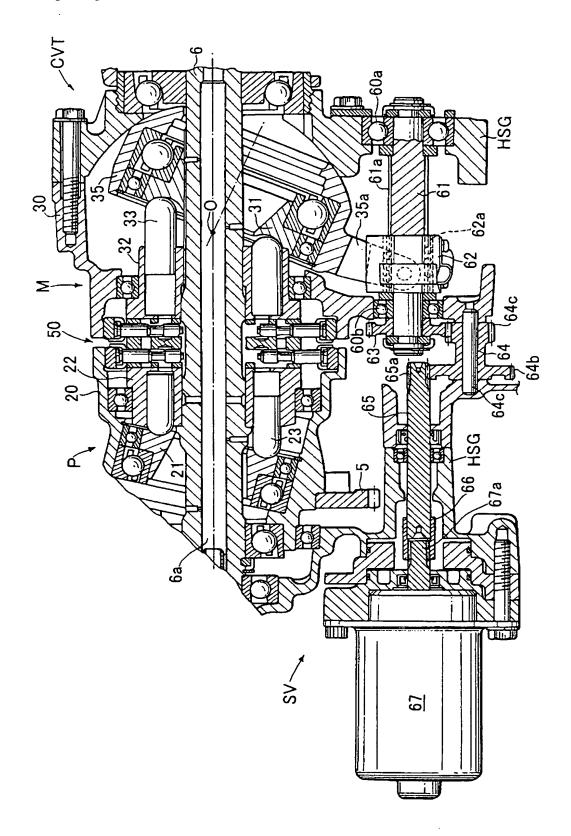
【図4】



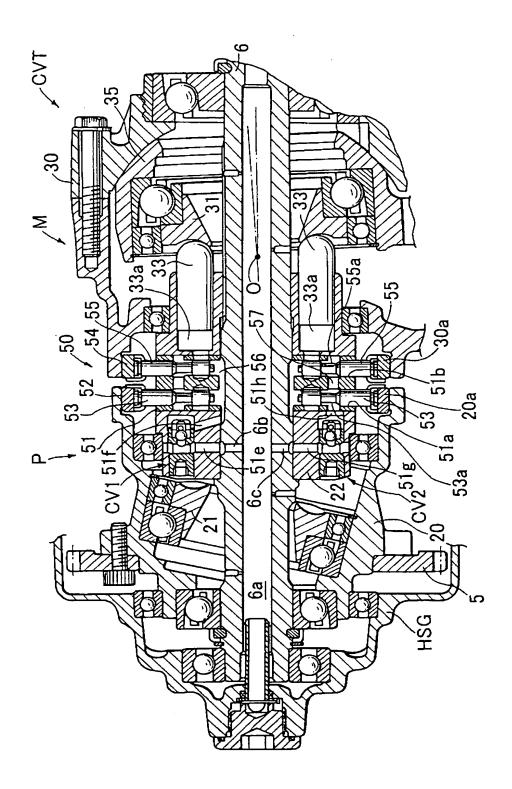
【図5】



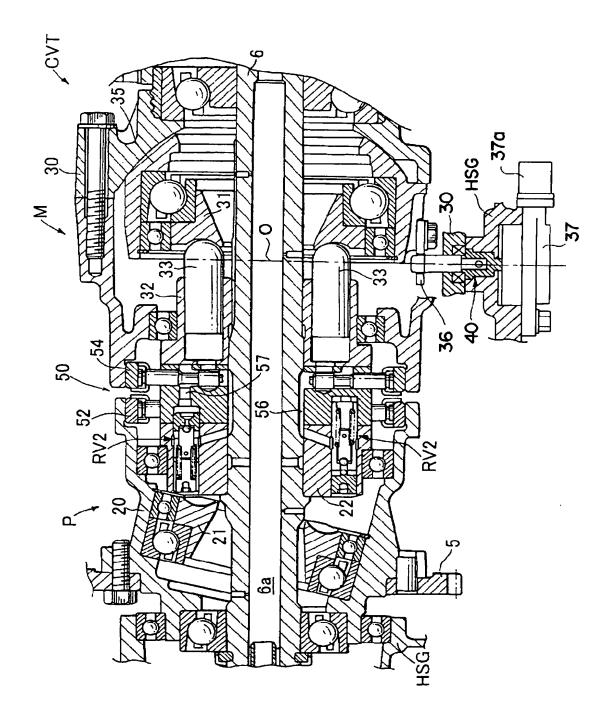
【図6】



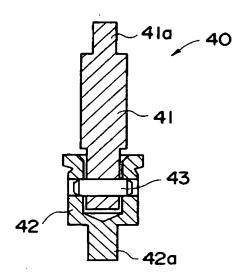
【図7】



【図8】



【図9】



【書類名】

要約書

【要約】

【課題】 取り付け位置の自由度が高く、中心位置ずれを許容できるような斜板 傾転角検出装置を提供する。

【解決手段】 モータシリンダ32のプランジャ孔内にプランジャ33を摺動自在に嵌入配設し、モータ斜板部材31を有したモータ揺動部材35をモータケーシング30により傾転揺動自在に支持して斜板プランジャ式油圧モータMが構成される。斜板角度を検出する斜板傾転角検出装置が、変速機ハウジングHSGに取り付けられた角度検出器37と、モータ揺動部材と角度検出器とを連結する回転連結機構40とからなり、この回転連結機構は、モータ揺動部材にその傾転揺動軸と同軸に係合された第1連結ロッド41と、角度検出器に接続された第2連結ロッド42と、第1連結ロッドと第2連結ロッドとを連結するユニバーサルジョイントとから構成される。

【選択図】 図8

特願2003-096868

出願人履歴情報

識別番号

[000005326]

1. 変更年月日

1990年 9月 6日

[変更理由]

新規登録

住 所

東京都港区南青山二丁目1番1号

氏 名 本田技研工業株式会社